Patentansprüche

- 1. System zum Beeinflussen der Ansauggastemperatur und damit des Energieniveaus im Brennraum (12) eines Verbrennungsmotors (10), insbesondere eines HCCI-fähigen Verbrennungsmotors (10), mit
- einer Verdichtungseinrichtung (16) zum Verdichten von angesaugter Frischluft, die vor der Verdichtung eine Temperatur T₁ aufweist, sowie
 - Expansionsmitteln (18), die eine Expansion der verdichteten angesaugten Frischluft bewirken,
- 15 wobei die verdichtete und nachfolgend expandierte Frischluft eine Temperatur $T_2 > T_1$ aufweist,

dadurch gekennzeichnet, dass ein Temperatursensor (20) zum Erfassen der Temperatur T₂ in Strömungsrichtung des Frischgases bezüglich der Expansionsmittel stromabwärts angeordnet ist, so dass diese im Rahmen einer Regelung der Ansauggastemperatur berücksichtig werden kann.

- 25 2. System nach Anspruch 1, d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass eine Abgasrückführeinrichtung zum Zuführen von Abgas eines früheren Verbrennungszyklus zu Frischluft beziehungsweise zu einem Frischluft aufweisenden Gemisch vorgesehen ist, um nach Einspritzung von Kraftstoff ein Luft/Kraftstoff/Abgas-Gemisch mit einem für die Verbrennung vorteilhaften Energieniveau bereitzustellen.
- System nach Anspruch 1 oder 2,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass die Verdichtungseinrichtung ein Abgasturbolader (16)
 ist.

15

- 4. System nach einem der vorangehenden Ansprüche, dad urch gekennzeich net, dass die Verdichtungseinrichtung ein Kompressor ist.
- 5. System nach einem der vorangehenden Ansprüche, dad urch gekennzeichnet, dass die Expansion an einer Drosselklappe (18) erfolgt.
- 10 6. System nach einem der Ansprüche 2 und 5, dadurch gekennzeichnet,
 - dass mindestens ein als Abgaskühler (32) wirkender Wärmetauscher zur Absenkung der Temperatur des zurückgeführten Abgases vorgesehen ist, und
- dass eine Kühlmittelstellventil (50) vorgesehen ist, so dass durch Beeinflussung des Kühlmitteldurchflusses durch den Abgaskühler (32) unter Berücksichtigung von Messwerten beziehungsweise modelltechnisch ermittelten Werten die Ansauggastemperatur eingestellt beziehungsweise geregelt werden kann.
- System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
 dadurch gekennzeichnet,
 dass der Abgaskühler (32) in einem separaten Wärmetauscherkreis (46) angeordnet ist.
- 8. System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
 30 dadurch gekennzeichnet,
 dass der Abgaskühler in einem Motorkühlmittelkreis angeordnet ist.
- 9. System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
 35 dadurch gekennzeichnet,
 dass der Abgaskühler als Motor- beziehungsweise Getriebeölwärmetauscher ausgelegt ist.

- 10. System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,
 dass die Messwerte beziehungsweise die modelltechnisch ermittelten Werte mindestens einer der folgenden Größen zugeordnet
 sind:
 - Abgastemperatur,
 - zurückgeführte Abgasmasse beziehungsweise -menge,
- 10 Frischgastemperatur,

30

- Frischgasmasse beziehungsweise -menge,
- Ansauggastemperatur,
- Ansauggasmasse beziehungsweise -menge,
- Kühlmitteltemperatur beziehungsweise Öltemperatur des durch den Abgaskühler strömenden Kühlmittels beziehungsweise Öls und
 - Kühlmittelmasse beziehungsweise Ölmasse beziehungsweise Kühlmittelmenge beziehungsweise Ölmenge des durch den Abgaskühler strömenden Kühlmittels beziehungsweise Öls.
- 11. System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,
 dass ein Temperatursensor (20) zum Erfassen der Frischgastemperatur, ein Temperatursensor (24) zum Erfassen der Abgastem25 peratur am Motoraustritt, eine Luftmassen- beziehungsweise mengenmesseinrichtung (28) zum Erfassen der Frischgasmasse
 beziehungsweise -menge und eine Abgasmassen- beziehungsweise
 -mengenmesseinrichtung (28) zum Erfassen der Abgasmasse beziehungsweise -menge vorgesehen sind.
 - 12. System nach einem der vorangehenden Ansprüche, dad urch gekennzeichnet, dass die Ansauggastemperatur gemäß der Gleichung

$$T_{ASG} = \frac{\dot{m}_{FG} T_{FG} C_{p,FG} + \dot{m}_{AG} T_{AG} C_{p,AG}}{\dot{m}_{FG} C_{p,FG} + \dot{m}_{AG} C_{p,AG}}$$

berechnet wird, wobei

 \dot{m}_{cc} : Frischgasmassenstrom

 \dot{m}_{AG} : Abgasmassenstrom

 $T_{\rm FG}$: Frischgastemperatur

5 T_{MG} : Abgastemperatur

 T_{ASG} : Ansauggastemperatur

 $c_{
m p, FG}$: Wärmekapazität des Frischgases

 $c_{p, AG}$: Wärmekapazität des Abgases.

13. System nach einem der vorangehenden Ansprüche,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,
dass die Abgastemperatur am Wärmtauscherausgang unter Verwendung des folgenden Gleichungssystems berechnet wird:

$$\left|\Delta\dot{Q}_{KM}\right| = \left|\Delta\dot{Q}_{AG}\right| = \dot{Q}_{NT}$$

$$\Delta \dot{Q}_{KM} = \dot{m}_{KM} c_{p,KM} \left(T_{KM,AUS} - T_{KM,EIN} \right)$$

$$\Delta \dot{Q}_{AG} = \dot{m}_{AG} C_{p,AG} (T_{AG,EIN} - T_{AG,AUS})$$

20

$$\dot{Q}_{HT} = kA\Delta T_m$$

wobei

25 \dot{Q} : Wärmestrom

KM: Kühlmittel

AG: Abgas

WT: Wärmetauscher

 c_p : Wärmekapazität

30 k: Wärmedurchgangskoeffizient des Wärmetauschers

A: Heizfläche des Wärmetauschers

 ΔT_m : mittlere logarithmische Temperaturdifferenz.

14. Verfahren zum Beeinflussen der Ansauggastemperatur und damit des Energieniveaus im Brennraum (12) eines Verbrennungsmotors (10), insbesondere eines HCCI-fähigen Verbrennungsmotors (10), bei dem

15

- angesaugte Frischluft, die vor der Verdichtung eine Temperatur T_1 aufweist, verdichtet wird und
- die verdichtete angesaugte Frischluft expandiert wird,
 - wobei die verdichtete und nachfolgend expandierte Frischluft eine Temperatur $T_2 > T_1$ aufweist,
- dadurch gekennzeichnet, dass die Temperatur T_2 nach der Expansion erfasst wird, so dass diese im Rahmen einer Regelung der Ansauggastemperatur berücksichtigt werden kann.
- 15. Verfahren nach Anspruch 14, d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass Abgas eines früheren Verbrennungszyklus Frischluft beziehungsweise einem Frischluft aufweisenden Gemisch zugeführt 20 wird, um nach Einspritzung von Kraftstoff ein Luft/Kraftstoff/Abgas-Gemisch mit einem für die Verbrennung vorteilhaften Energieniveau bereitzustellen.
 - 16. Verfahren nach Anspruch 14 oder 15, dadurch gekennzeichnet,
- 25 dadurch gekennzeichnet,
 dass die Verdichtung durch einen Abgasturbolader (16) erfolgt.
- 17. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 16,30 dadurch gekennzeichnet,dass die Verdichtung durch einen Kompressor erfolgt.
 - 18. Verfahren nach einem der Ansprüche 14 bis 17, dadurch gekennzeichnet,
- 35 dass die Expansion an einer Drosselklappe (18) erfolgt.
 - 19. Verfahren nach einem der Ansprüche 15 bis 18,

dadurch gekennzeichnet,

- dass Abgas in einem als Abgaskühler (32) wirkenden Wärmetauscher zur Absenkung der Temperatur des zurückgeführten Abgases gekühlt wird, und
- dass durch Beeinflussung des Kühlmitteldurchflusses durch den Abgaskühler (32) mittels eines Kühlmittelstellventils (50) unter Berücksichtigung von Messwerten beziehungsweise modelltechnisch ermittelten Werten die Ansauggastemperatur eingestellt beziehungsweise geregelt wird.
 - 20. Verfahren nach Anspruch 19, dadurch gekennzeichnet,
- 15 dass die Messwerte beziehungsweise die modelltechnisch ermittelten Werte mindestens einer der folgenden Größen zugeordnet sind:
 - Abgastemperatur,
- 20 zurückgeführte Abgasmasse beziehungsweise -menge,
 - Frischgastemperatur,
 - Frischgasmasse beziehungsweise -menge,
 - Ansauggastemperatur,
 - Ansauggasmasse beziehungsweise -menge,
- 25 Kühlmitteltemperatur beziehungsweise Öltemperatur des durch den Abgaskühler strömenden Kühlmittels beziehungsweise Öls und
- Kühlmittelmasse beziehungsweise Ölmasse beziehungsweise
 Kühlmittelmenge beziehungsweise Ölmenge des durch den Abgaskühler strömenden Kühlmittels beziehungsweise Öls.
- 21. Verfahren nach Anspruch 19 oder 20, dadurch gekennzeichnet, dass die Frischgastemperatur, die Abgastemperatur am Motoraustritt, die Frischgasmasse beziehungsweise -menge und die Abgasmasse beziehungsweise -menge gemessen werden.

22. Verfahren nach einem der Ansprüche 19 bis 21, dad urch gekennzeichnet, dass die Ansauggastemperatur gemäß der Gleichung

$$T_{ASG} = \frac{\dot{m}_{FG} T_{FG} C_{p,FG} + \dot{m}_{AG} T_{AG} C_{p,AG}}{\dot{m}_{FG} C_{p,FG} + \dot{m}_{AG} C_{p,AG}}$$

berechnet wird, wobei

 \dot{m}_{FG} : Frischgasmassenstrom

10 \dot{m}_{AG} : Abgasmassenstrom

 $T_{\rm FG}$: Frischgastemperatur

 T_{AG} : Abgastemperatur

 $T_{\mathrm{ASG}}:$ Ansauggastemperatur

 $c_{p,rg}$: Wärmekapazität des Frischgases

15 $c_{p,AG}$: Wärmekapazität des Abgases.

23. Verfahren nach einem der Ansprüche 19 bis 22,
 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,
 dass die Abgastemperatur am Wärmtauscherausgang unter Verwen dung des folgenden Gleichungssystems berechnet wird:

$$\left|\Delta\dot{Q}_{KM}\right| = \left|\Delta\dot{Q}_{AG}\right| = \dot{Q}_{WT}$$

$$\Delta\dot{Q}_{KM} = \dot{m}_{KM}C_{P,KM}\left(T_{KM,AUS} - T_{KM,EIN}\right)$$

$$\Delta\dot{Q}_{AG} = \dot{m}_{AG}C_{P,AG}\left(T_{AG,EIN} - T_{AG,AUS}\right)$$

$$\dot{Q}_{WT} = kA\Delta T_{m}$$

30 wobei

KM: Kühlmittel

AG: Abgas

35 WT: Wärmetauscher

c_p: Wärmekapazität

k: Wärmedurchgangskoeffizient des Wärmetauschers

A: Heizfläche des Wärmetauschers

 ΔT_{m} : mittlere logarithmische Temperaturdifferenz.